(12)

## **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

(43) Veröffentlichungstag: 06.05.2004 Patentblatt 2004/19

(51) Int CI.7: G01C 19/02

(21) Anmeldenummer: 03020920.9

(22) Anmeldetag: 16.09.2003

(84) Benannte Vertragsstaaten:
AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB GR
HU IE IT LI LU MC NL PT RO SE SI SK TR
Benannte Erstreckungsstaaten:
AL LT LV MK

(30) Priorität: 04.11.2002 DE 20217059 U

(71) Anmelder: Raytheon Marine GmbH 24106 Kiel (DE)

(72) Erfinder:

 Skerka, Wolfgang 24768 Rendsburg (DE) Bey, Ulf
 24625 Grossharrie (DE)

 Bast, Werner 24106 Kiel (DE)

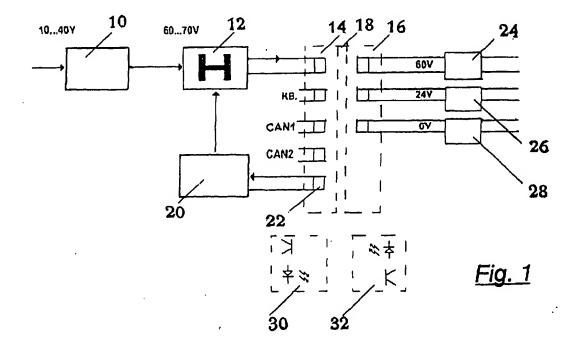
(74) Vertreter: Baumann, Eduard, Dipl.-Phys.
Boehmert & Boehmert,
Anwaltssozietät,
Postfach 1201
85632 Höhenkirchen (DE)

(54) Kreiselkompass mit elektromagnetischer Halbschalentransformator-Energieübertragung und optoelektronischer Datensignalübertragung

(57) Die Erfindung betrifft einen Kompass mit elektromagnetischer Halbschalentransformator-Energieübertragung.

Zur Vermeidung einer Schleifringverbindung bei der Energieübertragung ist wenigstens eine Wicklung

des Halbschalentransformators (14, 16) über eine H-Brückenschaltung (12) mit einer regelbaren Eingangsspannungsquelle (10) verbunden, und wenigstens eine mit Abgriffen versehene sekundäre Wicklung ist an der anderen Halbschalenspule vorgesehen.



2/14/05, EAST Version: 2.0.1.4

15

## Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft einen Kompass mit elektromagnetischer Halbschalentransformator-Energieübertragungseinrichtung und optoelektronischer Datensignalübertragung.

[0002] Für die Energie- und Signalübertragung an Kreiselkompassen sind optoelektronische Übertragungsstrecken, wie sie beispielsweise in der DE 101 02 278 A1 der Anmelderin vorgeschlagen werden, bekannt. Dort wird allerdings vorgeschlagen, wie auch im gesamten übrigen bekannten Stand der Technik, die Versorgungsspannung über eine Schleifungverbindung zuzuführen. Die Nachteile, die Schleifringverbindungen insbesondere hinsichtlich langer Standzeiten mit sich bringen, sind bekannt.

[0003] Eine schleifringlose Übertragung von Energie für andere Anwendungen ist weiter beispielsweise schon in der 199 21 734 A1 beschrieben, wobei eine Transverterschaltung an der Primärseite eingesetzt ist, die mit einer Modulatorschaltung verbunden ist. Über die Art der Ansteuerung oder Taktfrequenzen und Betriebsspannungen werden dort jedoch keine näheren Angaben gemacht.

[0004] Der Erfindung liegt nun die Aufgabe zugrunde, die Nachteile einer Schleifringverbindung zu vermeiden und auch die Versorgungsspannung schleifringlos zu übertragen, wobei die bei einem Kompass zur Verfügung zu stellenden, teilweise galvanisch getrennten. verschiedenen Versorgungsspannungen für Heizung, Kreiskugelantrieb und Elektronikversorgung im frei beweglichen Teil zur Verfügung gestellt werden sollen. Das heißt, neben der Versorgungsspannung für die Heizung in der üblichen Spannung 24 V ist auch für die Kreiskugel-Versorgung eine Spannung von 55 V mit 400 Hz für den Antrieb bereitzustellen, an deren Gleichförmigkeit hohe Anforderungen zu stellen sind, sowie in der bewegten Einheit auch 6 Volt für die Spannungsversorgung der dort vorhandenen Elektronik bereitzustellen.

[0005] Erfindungsgemäß wird dies durch die Merkmale des Hauptanspruches gelöst. Die Unteransprüche geben vorteilhafte Ausführungsformen wieder.

[0006] Besonders vorteilhaft ist dabei die Verwendung eines in einer H-Brücke erzeugten, 100 %-ig energiesymmetrischen Rechtecksignales beider Polaritäten das an die Primärspule(n) zur Vermeidung magnetischer Verluste durch Gleichspannungsanteile und zur Vermeidung der Beeinflussung des nicht fern liegenden Kreisels des Kompasses gegeben wird.

[0007] Dabei wird eine hochpräzise mit Boosttrap-Loadern und konventionellen Treibern versehene H-Brückenschaltung zur magnetisch rückwirkungsfreien Speisung des Halbschalentransformators von einer Regelungseinheit mit stets einander gleichen und symmetrischen Amplitudenflächen konstant gehalten. Dies wird mit einem Mikroprozessor erreicht, der die H-Brükkenschaltung entsprechend den Leistungsanforderungen des Systems überwacht und ansteuert Dabei werden erhöhte Leistungsanforderungen durch ein Anheben der Einspeisespannung nachgeregelt.

[0008] Durch den auf diese Weise erreichten Wirkungsgrad von 96 % wird insbesondere auch die Umfeldmagnetisierung gegen Null gehen, und es läßt sich ein Stabilisierungsumfang von 10 % und besser realisieren.

[0009] Weitere Vorteile und Merkmale der Erfindung ergeben sich aus nachfolgender Beschreibung eines bevorzugten Ausfnhrungsbeispiels anhand der beigefügten schematischen Zeichnung. Dabei zeigt:

- Fig. 1 schematisch die Komponenten des Übertragungssystems und
- Fig. 2 eine schematische Darstellung des Kompassaufbaus.

[0010] Die in der Fig. 1 dargestellten Komponenten beinhalten dabei insbesondere aus einer stabilen Spannungsversorgung 10, die bei ca. 10 bis 40 V Betriebsspannung ausgangsseitig ca. 60 bis 70 V Gleichstrom bietet und einer hochpräzise H-Brückenschaltung (komplementäre Leistungstransistoren, die bei gepulster Ansteuerung ausgangsseitig eine einstellbare Spannung durch entsprechende Kondensatoren schaffen), die als der Komponente 12 verdeutlicht ist.

[0011] Von dieser Komponente 12 wird der Halbschalentransistor, der durch die beiden gestrichelten Kästen 14, 16 angedeutet ist und zwischen denen ein Luftspalt 18 verbleibt, magnetisch rückwirkungsfrei gespeist. Dabei wird eine 100 %-ige Energiesymmetrie im Rechtecksignalverhältnis beider Polaritäten zur Vermeidung magnetischer Verluste gewährleistet.

[0012] In dem weiter auf der Eingangsseite dargestellten Modul 20 wird mit einem Mikroprozessor entsprechend den erzeugten Signalen, insbesondere unter Berücksichtigung der Flankensteilheit die H-Brückenschaltung 12 geregelt und überwacht. Der Sensor für diese Regelung ist in der Eingangshalbschale mit Bezugszeichen 22 angedeutet. Er besitzt eigene Abgriffe an einem der Primärspulenwickel.

[0013] In der Ausgangshalbschale sind nun mit Bezugszeichen 24, 26 und 28 einzelne Spulen (die vivilar miteinander verdreht sind) für den Abgriff sowohl einer 50 bis 60 V-Spannung, einer 24 V-Spannung für die Heizung und einer 6 V-Spannung für die Elektronikversorgung der Sekundärseite und die Pumpenversorgung vorgesehen. Die letztere 6 V-Spannung wird dabei in einer bevorzugten Ausführung auch auf der Primärseite des Halbschalentransformators durch Abgriff geeigneter Wicklungen als Versorgungsspanung für die verschiedenen Ausgangsschnittstellen des Kompasses (Kursbus, externer (Ausgangs-) CAN-Bus 1 + 2) bei galvanischer Trennung genutzt.

[0014] Eine interne CAN-Bus-Schnittstelle, die als optoelektronische Schnittstelle zwischen den Komponen-

ten 30 und 32 im unteren Teil der Darstellung schematisch angedeutet ist, bildet dabei die optoelektronische Schnittstelle des Übertragungssystems und dient insbesondere zur Übertragung der Signalinformationen aus dem Kompass über die Höhenlage, den Leitwert und die Temperatur.

[0015] Es wird vorgeschlagen, Halbschalentransformatoren mit einem Außendurchmesser von 69 mm und einem Innendurchmesser von 22 mm zu verwenden, zwischen denen ein Luftspalt von 1 mm bei einer Höhe je Halbschale von 14 mm vorgesehen ist. Dabei wird als Material für die Halbschalen Ferromaterial N 22 vorgesehen, und die jeweils vorgesehene Mehrzahl von Spulen wird dabei auf Kunststoffkerne gewickelt. Bei einer Leistungsübertragung von 150 W ergibt sich ein Wirkungsgrad von ca. 96 % bei einer Umfeldmagnetisierung gegen Null.

[0016] Als Taktfrequenz wird 30 KHz gewählt und ein Taktverhältnis von 1:1 mit 100 %er Symmetrie. Der Stabilisierungsumfang wird dabei 10 % betragen und Primär- und Sekundäimodul der Halbschalen sind sowohl im wie auch gegen den Uhrzeigersinn beliebig verdrehbar.

[0017] Die Ausgangsspannung eines Halbschalentrafo wird nicht geregelt, sondern vielmehr wird abhängig von verschiedenen Leistungsanforderungen mittels eines Mikroprozessormoduls eine hochstabilisierte Eingangsquellspannung für die H-Brücke (nicht mehr als 20%) geregelt. Damit wird sichergestellt, dass der Halbschalentrafo auf der Encoderachse des Kompasses ohne Streufeld arbeitet.

[0018] Im Detail steuert die H-Brücke 12 die Induktivität mit sehr genauem Spannungspulshälften aus einer hochstabilisierten Quelle an. Die Frequenz und das Tastverhältnis (exakt 50 % zur Erreichung der Symmetrie) werden auch bei Lastschwankungen konstant gehalten, so dass eine Regelung dieser nicht notwendig wird.

[0019] Dabei werden die beiden H-Brückenhälften symmetrisch angesteuert und in einer definierten Ausräumverzögerung werden die MOSFET Transistoren der H-Brücke derart angesteuert, dass die Restenergie aus den Induktivitäten und den parasitären Kapazitäten die Hälften "ausräumt". Das heißt, daß die nicht unerheblichen Restladungen der Schaltung direkt im Umschaltpunkt in die Speisung zurückgeführt sind, so daß der Wirkungsgrad höher und die Quellspannung weniger stark pulsbelastet sind.

[0020] Erst durch dieses saubere Ausräumen der Restenergie der H-Brückenschaltung 12 wird ein flankensteilheitsoptimiertes Ansteuern der Induktivität ermöglicht, das die gewünschten Rechtecksignale hoher Schärfe bietet, die sich klar gegeneinander - ohne Gleichspannungsanteil - aufheben lassen.

[0021] In Fig. 2 wird die über einen Schrittmotor 48 mit Riemenantrieb angetriebene nur schematisch angedeutete Graycode-Scheibe 50 an der die eine Seite der Halbschalen-Energieübertrager 40 angesetzt ist, dar-

gestellt. Dieser Encoder liefert die Winkelstellung zur Nachführung. Oberhalb ist die interne CAN-Bus-Schnittstelle mit den Komponenten 30 und 32 angedeutet und eine optische Abtastung 52 der Graycode-Scheibe 50, im unteren Bereich die an einem Pendelgelenk hängende Hüllkugel 36 mit Tragflüssigkeit, Pumpe und Heizung sowie der rotierenden, ihre Lage beibehaltenden Kreiselkugel. Der Kursabgriff der Kugel erfolgt hochfrequent bei ca. 50kHz. Bezugszeichen 34 bezeichnet eine Verbindung für sämtliche Versorgungs-, Steuer- und Signalleitungen.

[0022] Der erfindungsgemäße Kompass mit elektromagnetischer Halbschalentransformator-Energieübertragung 40 und optoelektronischer Datenübertragung 30, 32 zeichnet sich, dabei die wenigstens eine Wicklung an der primären Halbschale aus, die über eine H-Brückenschaltung 12 mit einer regelbaren Eingangsspannungsquelle 10 verbunden ist, wobei wenigstens eine mit einer Mehrzahl von Abgriffen 24, 26, 28 für alle zur Erhaltung der Funktionen notwendigen Spannungen u.a. für die Spannungsversorgung der Heizung, der Elektronik und der Kreiskugel-Motorversorgung versehene sekundäre Wicklung an der anderen Halbschalenspule vorgesehen ist Dabei werden eine Mehrzahl vivilar miteinander verdrillter Spulenwickel mit unterschiedlicher Windungszahl an wenigstens der sekundären Halbschalenspule vorgesehen. Auf der Eingangsseite wird in einer bevorzugten Ausführung eine Regelungseinrichtung der Spannungshöhe der Eingangsspannungsquelle 10 aufgrund erhöhten Energiebedarfs an der Sekundärseite zum Empfang von Steuerdaten mit der optischen Signalübertragungsstrecke 30, 32 verbunden.

[0023] Eine zweite Regelungeinrichtung 20 der Amplitudenflächen des von der H-Brückenschaltung 12 erzeugten Rechtecksignals dagegen wird zur Vermeidung von magnetischen Verlusten auf der Primärseite insbesondere bei ungleichen Flankensteigungen zur Übermittlung von Korrektursteuerdaten an die H-Brückenschaltung mit einem Sensor 22 zur Erfassung der erzeugten Rechtecksignale an (einer) der Primämicklung (en) vorgesehen, und steht mit den Treibern der Transitoren der H-Brückenschaltung 12 in Kontakt. Die H-Brücke besteht im übrigen aus MOSFET-Transitoren mit - vorzuesweise - Boost trap-Loadern.

## Patentansprüche

 Kompass mit elektromagnetischer Halbschalentransformator-Energieübertragung und optoelektronischer Datenübertragung,

## dadurch gekennzelchnet, daß

bei dem Halbschalentransformator (14, 16) die wenigstens eine Wicklung an der primären Halbschale über eine H-Brückenschaltung (12) mit einer regelbaren Eingangsspannungsquelle (10) verbunden ist, und wenigstens eine mit einer Mehrzahl von Ab-

griffen für die Spannungsversorgung u.a. der Heizung, der die Spannungsversorgung steuernden internen Elektronik und der Kreiskugel-Motorversorgung versehene sekundäre Wicklung an der anderen Halbschalenspule vorgesehen ist.

 Kompass nach Anspruch 1, gekennzeichnet durch eine Mehrzahl vivilar miteinander verdrillter Spulenwickel mit unterschiedlicher Windungszahl an wenigstens der sekundären Halbschalenspule.

 Kompass nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzelchnet, daß die Regelungseinrichtung der Spannungshöhe der Eingangsspannungsquelle (10) aufgrund erhöhten Energiebedarfs an der Sekundärseite zum Empfang von Steuerdaten mit der optischen Signalübertragungsstrecke (30, 32) verbunden ist.

4. Kompass nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Regelungeinrichtung (20) der Amplitudenflächen des von der H-Brückenschaltung (12) erzeugten Rechtecksignals zur Vermeidung von magnetischen Verlusten auf der Primärseite insbesondere bei ungleichen Flankensteigungen zur Übermittlung von Korrektursteuerdaten an die H-Brückenschaltung mit einem Sensor (22) zur Erfassung der erzeugten Rechtecksignale an (einer) der Primärwicklung(en) versehen ist, und mit den Treibern der Transitoren der H-Brückenschaltung in Kontakt steht.

Kompass nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die H-Brücke aus MOSFET-Transitoren mit Boost trap-Loadem versehen ist.

 Kompass nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß ein Encoder am Halbschalentrafo zur Erfassung der Winkelstellung vorgesehen ist.

45

50

55

